

特開平9-197274

(43) 公開日 平成9年(1997)7月31日

(51) Int. Cl. ⁴	優先番号	庁内整理番号	FI	技術表示箇所
G02B 15/18			G02B 15/18	
5/18			5/18	
13/18			13/18	
G03B 9/10			G03B 9/10	A

審査請求 未請求 請求項の数 7 O L (全 17 頁)

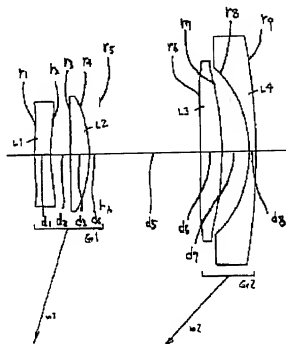
(21) 出願番号	特開平8-5198	(71) 出願人	000008079 ミノルタ株式会社 大阪府大阪市中央区安土町二丁目3番13号 大阪国庫ビル
(22) 出願日	平成8年(1996)1月16日	(72) 発明者	山本 康 大阪市中央区安土町二丁目3番13号 大阪 国庫ビル ミノルタ株式会社内

(54) 【発明の名称】 ズームレンズ

(57) 【要約】

【課題】 構成枚数が少なくコンパクトで、色収差が良好に補正されたズームレンズを提供する。

【解決手段】 物体側より順に、物体側に凸の負のメニスカス形状の第1レンズ(L1) (両面が対称面、物体側に回折光学面)、像側に凸の正メニスカス形状の第2レンズ(L2)、絞り(A)から成る第1群(Gr1)と、像側に凸の正メニスカス形状の第3レンズ(L3) (両面が対称面)、物体側に凹の負メニスカス形状の第4レンズ(L4)から成る第2群(Gr2)と、から構成されている。



【特許請求の範囲】

【請求項1】少なくとも1枚の正の屈折力を持った回折型光学素子と、少なくとも1枚の正の屈折力を持った屈折型光学素子と、少なくとも1枚の負の屈折力を持った屈折型光学素子とより構成された撮像光学系。

【請求項2】前記回折型光学素子の焦点距離を f_{DOE} 、全系の焦点距離を f としたとき、次の条件(1)を満足することを特徴とする請求項1の撮像光学系。

$$(1) \quad 0.005 < f/f_{DOE} < 0.05$$

【請求項3】少なくとも1枚の正の屈折力を持った回折型光学素子と、少なくとも1枚の負の屈折力を持った屈折型光学素子と、少なくとも1枚の負の屈折力を持った屈折型光学素子とからなる撮像光学系と、該撮像光学系により形成された像を受ける撮像素子とを備えた撮像装置であって、前記回折型光学素子の波長 λ の回折効率を $E(\lambda)$ 、撮像光学系全体の波長 λ の透過率を $T(\lambda)$ 、撮像素子の分光感度特性を $B(\lambda)$ とすると、次の条件(2)を満足することを特徴とする撮像光学系。

$$(2) \quad 0.85 < E(\lambda) \cdot T(\lambda) \cdot B(\lambda) \cdot d \cdot \lambda / f \cdot T(\lambda) \cdot B(\lambda) \cdot d \cdot \lambda < 1$$

【請求項4】請求項3の撮像装置。

【0001】

【産業上の利用分野】本発明は、色差が良好に補正された撮像光学系に関するものである。

【0002】

【従来の技術】一般に撮像光学系は、良好な結像性能が求められる。結像性能は、一点から発した光束を一点に収束させる性能(スポットの収束性)、歪曲収差、像面湾曲などがあり、それぞれフィルム等の感光素子が感度を持つ波長域の幅が同じ点に収束すること(色差の良好な補正)が求められる。

【0003】従来、以上の条件を満足し、さらにコンパクト化、低コスト化、量産性、撮像システムとの適合性を考慮した数々の撮像光学系の提案がなされた。

【0004】一方、近年では回折型光学素子(DOE)を撮像光学系に応用する試みがなされている。回折型光学素子に関しては「光学」第2巻第126頁～130頁等に紹介されており、また回折型光学素子を撮像光学系に用いることに関しては「SPIE」第1354巻第24～37頁に記載された2つの論文に開示がある。

【0005】又スポットの収束性に関しては、従来、正の屈折力を持った屈折型光学素子と負の屈折力を持った屈折型光学素子の組合わせによって収差補正を行なっている。更に1枚の非球面レンズや回折型光学素子で単一物点に対するスポットの収束性が確保されることが知られているが、像面全域のスポットの収束や、歪曲収差、像面湾曲を補正することは出来ない。特に望遠レンズと呼ばれる面が $2\omega < 15^\circ$ のレンズ系では、全長を短くするために物点側より、正の屈折力を持った屈折型光

学素子と負の屈折力を持った屈折型光学素子で構成するいわゆる望遠タイプの光学系が数多く採用されている。

【0006】

【発明が解決しようとする課題】軸上色収差の発生原因の大きなものは、波長により焦点距離が異なることにある。波長 λA での焦点距離が基準波長 λd での焦点距離の A 倍であるような光学系の場合、波長 λd に対する波長 λA の軸上色収差 $\Delta A \cdot d$ は、波長 λd に対する全系の焦点距離を f とすると概略次の式で示すことが出来る。

$$\Delta A \cdot d = (A-1) f \quad (3)$$

この式からわかるように、光学系の焦点距離が長くなる程色差が大きくなりやすい。つまり特に望遠レンズにおいて色差の補正が困難であることを示している。

【0008】色差は、一般に材質ごとに波長に対する屈折率の変化の割合(分散)が異なることを利用して補正される。正の焦点距離を持つ光学系の場合、負の屈折力を持つ光学素子に分散の小さい材質を用い、負の屈折力を持つ光学素子に分散の大きい材質を用いて色差を補正する。しかし、前述のように光学素子を組合わせて色差を補正する場合、色差だけでなく像面全体の結像性能も考慮しなければならず、そのため特に像面の対角長に対して口径が1.2倍以上の望遠レンズでは色差を十分に補正するのが困難で、光学素子の枚数を増やしたり、螢石や超低分散ガラス等のような特殊なガラスを用いなければならない。しかし螢石は高価であり、又材質が軟らかいため研磨が難しい。更にガラスやプラスチックの材質で屈折型光学素子(レンズ)を形成するとき、材質により差があるが、短波長から長波長に波長が変化するにつれて屈折率が低くなりさらにその変化の程度が急やかになる。

【0009】図6は、550nmの波長で屈折力(焦点距離の逆数)が1となる単レンズを代表的な硬質材料と超低分散ガラスと呼ばれる材質で構成した時の、波長による屈折率の変化を示す図である。又図5は、550nmを基準にした時、後に示す本発明の実施例と従来の屈折型光学素子のみからなる光学系の波長に対する後側焦点位置のずれ量を示す図で、この図において横軸が波長で縦軸がずれ量であり又実線が屈折型光学素子のみからなる光学系、破線が本発明の実施例である。

【0010】図6からわかるように屈折型光学素子は、普通の材質も超低分散の材質も波長に対するパワーの変化は同じような傾向であるので、実用的な範囲の材質よりなる屈折型光学素子で構成された撮像光学系の軸上色収差は、図5に実線で示すようにV字型になり、二つの波長のみ間に結像し短波長側と長波長側で色差が大きくなる。

【0011】一方、回折型光学素子は、波長による屈折率の変化が図7に示す通りで屈折型光学素子に比べて分散の傾向が逆で、かつその割合が大きい。そのため、

「光学」22巻126～130頁等に記載されているように、正の屈折力を持った回折型光学素子と正の屈折力を持った屈折型光学素子を組合わせて色消しが可能になる。しかし像面の対角長に対して口径が1.5倍を超えるような撮像レンズでは、他の収差を良好に補正出来ない。又回折型光学素子は、総合的な回折効率(屈折型光学素子の表面透過率(表面反射率と表面透過率を加える)100%である)に対し低いという問題がある。

【0012】本発明の目的は、色収差を含めた諸収差が良好に補正された撮像光学系を提供することにある。

【0013】

【課題を解決するための手段】本発明の撮像光学系は、少なくとも1枚の正の屈折力を持った回折型光学素子と、少なくとも1枚の正の屈折力を持った屈折型光学素子と、少なくとも1枚の負の屈折力を持った屈折型光学素子にて構成されるものである。

【0014】前記のような構成の本発明の光学系において、少なくとも1枚の正の屈折力を持った屈折型光学素子と少なくとも1枚の負の屈折力を持った屈折型光学素子は、主としてスポットの収束性、像面湾曲、歪曲収差等を補正するもので従来の撮像光学系と同じような構成を有している。これに正の屈折力を持った回折型光学素子を加えると、広い波長域にわたって色収差を補正することが出来る。図6、図7からわかるように、回折型光学素子は、分散性が大きくだけでなく、波長による屈折力の変化の直線性が良く、一方屈折型光学素子は線分散が悪い。

【0015】前記の回折型光学素子は、キノフォームと呼ばれる鏡状の形状にすることにより回折効率をあげることが出来るので、実態には鏡状の形状を階段状で表現するバイナリ・オブジェクス(binay optics)で製作することが多い。この回折型光学素子のパワーを強くすると、中心と周辺とで鏡状のピッチの差が

大になり、製作が困難になり、歩留りの低下等によるコストアップとなる。又総合的な回折効率も低下する。

【0016】しかし、本発明の撮像光学系は、前記のような構成であるので、屈折型光学素子のみで収差がほぼ補正されているため回折型光学素子のパワーを大にする必要はない。

【0017】本発明の撮像光学系において、前記の回折型光学素子のパワーを下記条件(1)を満足するようにすればより望ましい。

【0018】

(1) $0.005 < f / f_{D0E} < 0.05$

ただし、 f は全系の焦点距離、 f_{D0E} は回折型光学素子の焦点距離である。

【0019】この条件(1)の下限0.005を超えるとき色収差を十分に良好に補正することが出来ず、上限0.05を超えるとき回折型光学素子の製作が困難になる。

【0020】本発明では、回折型光学素子と屈折型光学素子とを組合わせて光学系を構成したので、回折型光学素子は1枚でもよく、そのため回折効率の影響を受けにくい。下記条件(2)を満足すれば、更に望ましい。

【0021】(2) $0.85 < E(\lambda) \cdot T(\lambda) \cdot B(\lambda) \cdot d\lambda / \int E(\lambda) \cdot B(\lambda) \cdot d\lambda < 1$

ただし、 $E(\lambda)$ は回折型光学素子の波長 λ の回折効率、 $T(\lambda)$ は撮像光学系全体の波長 λ の透過率、 $B(\lambda)$ は撮像素子の分光感度特性である。

【0022】条件(2)において下限0.85を超えるとき像面でのフレアーが増大し現像や再生時に調整しても良好な像が得られない。

【0023】

【実施例】次に本発明の撮像光学系の実施例を示す(図1に示す通りの構成で、下記のデータを用いる)。

$r1 = \infty$	$d1 = 1.87$	$n1 = 1.51633$	$\nu1 = 84.15$
$r2 = \infty$	$d2 = 0.01$		
$r3 = \infty$	$d3 = 0.06$	(回折型光学素子面)	
$r4 = 36.316$	$d4 = 4.55$	$n3 = 1.63930$	$\nu3 = 44.88$
$r5 = 155.367$	$d5 = 0.10$		
$r6 = 36.104$	$d6 = 3.13$	$n4 = 1.63854$	$\nu4 = 55.38$
$r7 = 45.851$	$d7 = 0.08$		
$r8 = 32.034$	$d8 = 5.63$	$n5 = 1.63350$	$\nu5 = 50.81$
$r9 = 43.533$	$d9 = 2.49$		
$r10 = 33.986$	$d10 = 3.62$	$n6 = 1.76182$	$\nu6 = 26.55$
$r11 = 18.750$	$d11 = 27.71$		
$r12 = 絞り$	$d12 = 1.24$		
$r13 = 54.335$	$d13 = 2.88$	$n7 = 1.72151$	$\nu7 = 29.24$
$r14 = 128.188$			
$f = 100$, Fナンバー=2.87, $2\omega = 13.8^\circ$, $f_{D0E} = 4284.11$			

上記データ中 $r1, r2, \dots$

は各面の曲率半径、 d

1, $d2, \dots$ は各面間隔、 $n1, n2, \dots$

は各レン

ズの屈折率、 $\nu1, \nu2, \dots$

は各レンズのアップ数で

3 ある。データ中 $r1, r2$ は回折型光学素子の基板で

その表面の r_{21} に回折型光学素子が設けられている。つまり r_{31} , d_{31} が回折型光学素子を表わしている。回折型光学素子の設計は、ウルトラ ハイ インデックス レンズを用いて行なうことが出来、上記実施例もウルトラ ハイ インデックス レンズを用いて設計した。

【0024】この実施例は、正の屈折力の回折型光学素子と正の屈折力の屈折型光学素子3枚と負の屈折力の屈

$r_1 = 35.345$	$d_1 = 4.55$
$r_2 = 155.061$	$d_2 = 0.10$
$r_3 = 35.042$	$d_3 = 3.13$
$r_4 = 46.026$	$d_4 = 0.08$
$r_5 = 31.922$	$d_5 = 5.63$
$r_6 = 43.494$	$d_6 = 2.49$
$r_7 = 94.289$	$d_7 = 3.63$
$r_8 = 18.747$	$d_8 = 27.70$
$r_9 = \text{鏡り}$	$d_9 = 1.22$
$r_{10} = 52.743$	$d_{10} = 2.88$
$r_{11} = 125.676$	
$f = 100$, F ナンバー $= 2.87$, $2\omega = 13.8^\circ$	

この光学系の収差状況は、図4に示す通りである。

【0026】図2に示す本発明の実施例の収差状況と図4に示す図3の光学系の収差状況とを比較すると、図2の収差状況は、図4の収差状況に比べて明らかに色収差が小さくなっている。又図5は本発明の実施例と図3に示す屈折型光学素子のみからなる光学系との550nmを基準にした各波長の後側焦点位置を示す図である。この図からもわかるように図1に示す本発明の実施例の後側焦点位置のばらつきは少なく、更に三つの波長の後側焦点位置が同じ位置にあり、式(3)から推定すると焦点距離が長くなっても色収差が大にならないことがわかる。

【0027】この実施例において非球面レンズを用いるか、回折型光学素子に非球面効果を持たせることによりスポットの収束性や、像面湾曲、歪曲収差をさらに良好に補正出来、又屈折型光学素子の枚数を減らすことが出来る。

【0028】回折光学素子の回折面は、バイナリーオブティックスで構成し、レプリカで製作することによって、製作コストを低減出来る。又回折型光学素子の基材にフィルター機能を持たせたり、基材を固定する鏡枠にフィルターを装着し得るようにしてもよい。又回折効率の分光特性と適合するようなフィルターを装着してもよい。

折型光学素子と正の屈折力の屈折型光学素子よりなる。この実施例の収差状況は図3に示す通り良好に補正されている。

【0025】又図2は、図1の光学系において回折型光学素子を除いた屈折型光学素子のみよりなる光学系で下記のデータを有する。

$n_1 = 1.63854$	$\nu_1 = 55.38$
$n_2 = 1.63854$	$\nu_2 = 55.38$
$n_3 = 1.63350$	$\nu_3 = 50.81$
$n_4 = 1.76182$	$\nu_4 = 26.55$
$n_5 = 1.72151$	$\nu_5 = 29.24$

【0029】又CCD等の光電変換素子等を撮像素子として使う時、回折出来なかった光によって生ずるフレアを直流成分として除去してもよい。又カメラ撮像の場合、各色フィルターの透過率を回折効率の分光特性と適合するようにしてもよい。又フィルムを用いての撮影の場合、撮影時に露光量を少なめにすると、フィルムから印画紙に焼き付ける際にコントラストの高い印画紙を用いるか、露光量を少なくして現像時間を長めにすることによりフレアの影響を少なくできる。

【0030】

【発明の効果】本発明によれば、諸収差、特に色収差を良好に補正した撮像光学系を得ることが出来る。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例の断面図

【図2】本発明の実施例の収差曲線図

【図3】屈折型光学素子のみからなる光学系の断面図

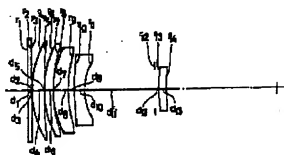
【図4】図3に示す光学系の収差曲線図

【図5】本発明の実施例と図3に示す光学系との波長と後側焦点位置との関係を示す図

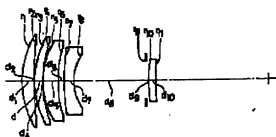
【図6】屈折型光学素子の波長と屈折力との関係を示す図

【図7】回折型光学素子の波長と屈折力との関係を示す図

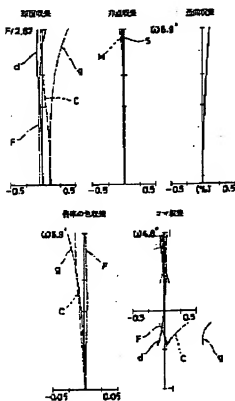
【図1】



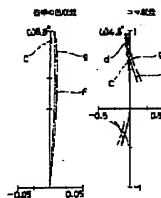
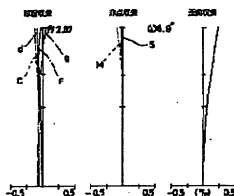
【図3】



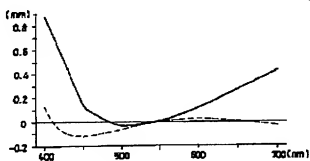
【図4】



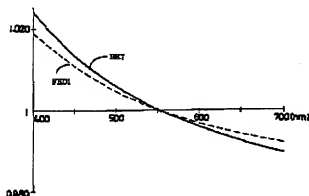
【図2】



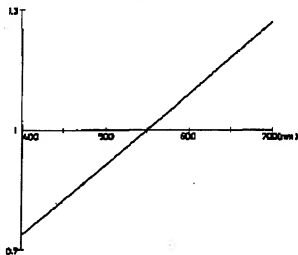
【図5】



【図6】



【図7】



【手続補正書】

【提出日】平成5年8月23日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0002

【補正方法】変更

【補正内容】

【0002】

【従来の技術】一般に撮像光学系は、良好な結像性能が求められる。結像性能には、一点から発した光束を一点に収束させる性能（スポットの収束性）、歪曲収差、像面湾曲などがあり、それぞれフィルム等の撮像素子が感度を持つ波長の光が同じ点に収束すること（色収差の良好な補正）が求められる。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0009

【補正方法】変更

【補正内容】

【0009】図6は、550 nmの波長で屈折力（焦点距離の逆数）が1となる単レンズを代表的な硝子材料と超低分散ガラスと呼ばれる材質で構成した時の、波長による屈折力の変化を示す図である。又図5は、550 nmを基準にした時、後に示す本発明の実施例と従来の屈折型光学素子のみからなる光学系の波長に対する後焦点位置のずれ量を示す図で、この図において横軸が波長で縦軸がずれ量であり又実線が屈折型光学素子のみからなる光学系、破線が本発明の実施例である。

[Browse Codes](#)[IP Listings](#)[Prior Art](#)[Derwent](#)[Advanced](#)[Boolean](#)[Log In](#) [Order Form](#) [View Cart](#)

The Delphion
Integrated
View

Other Views:
[INPADOC](#) | [Derwent...](#)

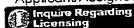
Title: **JP9197247A2: OPTICAL DEVICE**

Country: **JP Japan**

Kind: **A**

Inventor(s): **AOSHIMA TSUTOMU**

Applicant/Assignee



CANON INC
[News, Profiles, Stocks and More about this company](#)

Issued/Filed Dates:

July 31, 1997 / Jan. 17, 1996

Application Number:

JP1996000022947

IPC Class:

**G02B 7/09; G02B 7/04; G02B 7/08; G03B 3/10;
G03B 13/34;**

Abstract:



Problem to be solved: To prevent a driving load from being too large when the focal length is varied by eliminating the error due to the backlash of a coupling means in focusing.

Solution: This device is provided with a motor 10, coupling means 7-9 which are coupled with the power shaft of the motor 10 to reduce the speed of the rotation of the power shaft and couple the rotation to a cam member 6, and friction means 18, 6d, 6e, and 6f which develop frictional forces with the cam member 6 in relation with the cam member 6, and the frictional forces developed by the friction means when a 2nd lens unit is at a 1st guide part (position for focal length switching) are made smaller than those when the 2nd lens unit is at a 2nd guide part (position for focal length switching).
COPYRIGHT: (C)1997,JPO

Family:

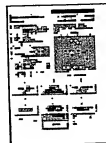
[Show known family members](#)

Other Abstract Info:

none

Foreign References:

No patents reference this one



View
Image

1 page



Nominat this